(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平6-306383

(43)公開日 平成6年(1994)11月1日

(51)Int.CL⁵

識別記号

FI

技術表示箇所

C 1 0 M 169/02 // (C 1 0 M 169/02 9159-4H

庁内整理番号

105:04

105: 38

115:08)

審査請求 未請求 請求項の数1 OL (全 6 頁) 最終頁に続く

(21)出願番号

特顯平5-100807

(71)出願人 000102692

エヌティエヌ株式会社

(22)出願日

平成5年(1993)4月27日

大阪府大阪市西区京町堀1丁目3番17号

(71)出願人 000228486

日本グリース株式会社

大阪府大阪市北区茶屋町18番21号 豊崎ビ

n

(72) 発明者 平野 修

桑名市森忠1115番地

(72) 発明者 麻生 光成

鈴鹿市中富田町364番地

(74)代理人 弁理士 鎌田 文二 (外2名)

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 軸受封入用グリース

(57)【要約】

【目的】 軸受封入用グリースを、高温で耐久性があり、しかも剪断を中止した状態では離油度が適当に低いものとし、さらに剪断を受けた状態ではチャーニングの 挙動を示すグリースとする。

【構成】 合成炭化水素油とエステル系合成油とを0.65~0.75:0.35~0.25の重量比で配合した基油に、ウレア系増稠剤を5~20重量%添加し、酸化防止剤、防錆剤、極圧剤、油性剤などを添加した軸受封入用グリースとする。剪断を受けた状態ではチャーニングの挙動を示すようになる。

【特許請求の範囲】

【請求項1】 合成炭化水素油とエステル系合成油とを 0.65~0.75:0.35~0.25の重量比で配 合した基油に、ウレア系増稠剤を添加してなる軸受封入 用グリース。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】この発明は軸受封入用のグリース に関し、特に耐熱性を要求される密封軸受に適用される 軸受封入用グリースに関する。

[0002]

【従来の技術】一般に、グリースを潤滑剤とする機械部 品の代表例として、特にグリースを充填してゴムシール または金属シールドなどで密封した転がり密封軸受があ り、その性能や寿命はグリースの特性に依存することが 知られている。

【0003】軸受に封入されたグリースは、機械的に剪 断作用を受けて流動状態になり、潤滑性を発揮するが、 剪断を受ける程度に応じて種々の挙動を示すことが知ら れている。

【0004】たとえば、玉軸受に充填されたリチウムー 12-ヒドロキシステアレートグリースは、玉軸受の低 速運転時には剪断速度とグリースの剪断応力とが対応す る関係にあり、均質で粘度も安定している。

【0005】しかし、たとえばこのような軸受を始動時 から毎分10000回転の定常回転に至るまで急速に加 速運転するとき、充填されたグリースは、層状化してそ の層の隙間に分離した油が流れて、いわゆるチャネリン グと呼ばれる挙動を示すようになる。

グラフに示すように、軸受のトルクを急激に低下させる ものであり、軸受内の多数箇所で偶発的に発生する現象 である。このため軸受けトルクは、図1 (b) のように 全体として回復する(高くなる)場合もあるが、きわめ て不安定であり、決して好ましい状態ではない。

【0007】前記したリチウム-12-ヒドロキシステ アレートグリースに変えて、たとえばリチウムステアレ ートグリースを充填した軸受は、同じ条件で加速回転し ても軸受内で剪断により撹拌されるので、いわゆるチャ ーニングの状態でありチャネリングを起こさないことが 40 知られている。

【0008】前記チャーニングの状態では、軸受の転走 面にはグリースが頻繁に供給されるので、トルクは小刻 みに回復し (図2 (a) に矢印に示す)、図2 (b) に 示すように軸受トルクは急激に低下せず、長時間に亘っ て比較的安定した状態となる。

[0009]

【発明が解決しようとする課題】このように、安定した トルク特性で軸受を動作させるには、グリースを、チャ ーニングの状態で機能させることが望ましいのである

が、チャーニング挙動を示す従来のグリースは、いずれ も石鹸系の増稠剤を配合したものである。このグリース は、高温下で剪断を受けた際に、よくチャーニング挙動 を示すが、耐熱性が充分でないので、比較的高温で使用 される条件ではグリースの寿命は充分に満足できないと いう問題点がある。

2

【0010】また、このようなグリースは、剪断が中止 した状態で高い離油度を示すので、軸受などのハウジン グから漏洩し易いという問題点もある。

10 【0011】そこで、この発明は、上記した問題点を解 決し、軸受封入用グリースを、高温で耐久性があり、し かも剪断を中止した状態では離油度が適当に低いものと し、さらに剪断を受けた状態ではチャーニングの挙動を 示すグリースとすることを課題としている。

[0012]

【課題を解決するための手段】上記の課題を解決するた め、この発明においては、合成炭化水素油とエステル系 合成油とを0.65~0.75:0.35~0.25の 重量比で配合した基油に、ウレア系増稠剤を添加してグ 20 リースを構成したのである。

【0013】以下にその詳細を述べる。

【0014】この発明に用いる基油のうち、合成炭化水 素油としては、ポリαーオレフィン油、ポリブテン、オ レフィンコポリマーであって、粘度(40℃)が20~ 100 c s tであり、かつ引火点220℃以上のものを 採用することが好ましい。

【0015】 これらは、αーオレフィンを低重合してオ リゴマーとし、その末端二重結合に水素を添加した構造 であり、以下の化1の式に示すものが例示できる。ま 【0006】このようなチャネリングは、図1 (a)の 30 た、ポリブテンもポリαーオレフィンの一種であり、こ のものはイソブチレンを主体とする出発原料から塩化ア ルミニウムを触媒として重合して製造できる。ポリプテ ンは、そのまま用いても水素添加して用いてもよい。 [0016]

【化1】

R $R \leftarrow C + C + C + 2 \rightarrow - H$

(式中、Rはアルキル基、nは1~6)

【0017】この発明に用いるエステル系合成油として は、ポリオールエステル油、ジエステル油、ポリエステ ル油、リン酸エステル、ケイ酸エステルまたはこれらの コンプレックスエステル油などであって、粘度(40 °C) が10~245cstであり、かつ引火点220°C 以上のものを採用することが好ましい。

【0018】前記したポリオールエステル油は、分子中 にエステル基を3または4個有し、下記の化2の式に示 すように、アルコール側の8-炭素が第4級のものであ 50 り、トリメチロールプロパンエステルなどが代表例とし

3

て挙げられる。 [0019] 【化2】 R $-C-O-CH_2C-R$ R

(式中、Rはアルキル基)

ン酸エステル、トリアルキルリン酸エステルなどが挙げ られる。

【0021】以上述べた基油の組成は、合成炭化水素油 とエステル系合成油とを0.65~0.75:0.35 ~0.25の重量比で配合している。なぜなら、基油中 の合成炭化水素油またはエステル系合成油が上記範囲外*

は、下記の化3の式に示すような周知のウレア化合物で あってよい。このものは、アミンとジイソシアネートと を材料として、これらを基油中で重付加反応させて析出 させて得られる尿素化合物であり、R2 を形成するジイ ソシアネートとしては、4,4'ージフェニルメタンジ イソシアネート、トリレンジイソシアネートなどが挙げ 【0020】リン酸エステルとしては、トリアリールリ 10 られる。また、式中R1とR3を形成するアミンとして は、トルイジン、シクロヘキシルアミン、ステアリルア ミンなど脂環族系アミン、芳香族系アミン、脂肪族系ア ミンのいずれの組合せであってもよい。なお、脂肪族系 アミンを前記アミンとして用い良好な結果を得ている。 [0023] 【化3】

*では、グリースが軸受内でチャネリングの挙動を示すこ

ととなって所期した効果を達成できないからである。

【0022】この発明に用いるウレア系増稠剤として

 $R_1-NHCNH-R_2-NHCNH-R_3$

(式中、R, とR, はトルイジン、シクロヘキシルアミン、ステアリ ルアミンなどのアミンからなる1価の基、R, は4,4'- ジフェニルメ タンジイソシアネート、トリレンジイソシアネートなどのジイソシア

ネートからなる2個の基を表わす。)

【0024】このようなウレア系増稠剤のグリースにお ける配合割合は、5~20重量%であることが好まし

【0025】なぜなら、5重量%未満の少量では、粘性 30 の乏しい液状となって漏洩し易く軸受に密封することは 困難となる。また、20重量%を越える多量では、固化 して稠度が200以下となるので、軸受封入用のグリー スとして実用性がなくなる。

【0026】なお、この発明の効果を害しない範囲なら ば、必要に応じて酸化防止剤、防錆剤、極圧剤、油性剤 などを添加することができるのは勿論である。

[0027]

【作用】この発明の軸受封入用グリースは、特定の基油 すると共に、これらを所定の配合割合で組成し、さらに 増稠剤としてウレア系化合物を採用したので、適点が2 50℃以上に設定され、高温での使用に耐えてチャーニ ングを示すが、降温したときの離油度が適当となり、漏 洩し難いグリースとなる。

[0028]

【実施例】実施例および比較例の材料と配合割合を表1 または表2に示した。

【0029】なお、表中で使用の略号を以下に示し、基 油粘度の測定条件はJIS K2220.5.19によ※50

※り40℃での測定である。

【0030】(1) ポリαーオレフィン系合成炭化水素油 (粘度40.6) [PAO-a]

- (2) ポリα-オレフィン系合成炭化水素油 (粘度30.
 - 5) (PAO-b)
 - (3) ポリαーオレフィン系合成炭化水素油(粘度46.
 - 0) (PAO-c)
 - (4) コンプレックスエステル油 [エステル油-1]
 - (5) ポリオールエステル油 〔エステル油-2〕
 - (6) パラフィン系鉱油 (鉱油)

〔実施例1~3、比較例1~3、比較例5、比較例6〕 表1および表2に示す配合割合で基油を組成し、その半 量にイソシアネートを溶かし、さらにその半量にはモノ 成分として合成炭化水素油とエステル系合成油とを採用 40 アミンを溶かしてこれらを160~170℃で、30分 間混合攪拌して、基油中にウレア化合物を析出させた。 そして、冷却して酸化防止剤、防錥剤および耐摩耗剤の 混合物を5重量%添加して混合機にて均質化し、グリー スを得た。

> 【0031】得られたグリースについて、以下ような試 験を行ない、その結果を表1および表3中に併記した。 【0032】(a)稠度:JIS K 2220.5. 3により測定した。

【0033】(b)離油度: JIS K 2220. 5.7により測定した。

20

5

【0034】(c) 軸受トルク: 軸受6204に実施例または比較例のグリースを1.79~1.81 g封入して、鉄製の非接触シールを軸受側面に取り付け、アキシャル荷重を4kgf加えて毎分3600回転で運転し、室温での軸受トルクを測定した。

【0035】(d) 軸受温度上昇: 軸受6204に実施例または比較例のグリースを1.79~1.81g封入して、鉄製の非接触シールを軸受側面に取り付け、ラジアル荷重を6.8kgfとスラスト荷重を6.8kgf加えて、室温で毎分10000回転の条件で24時間運 10転したときの軸受外輪端面の温度上昇を測定した。

【0036】(e)流動学動性試験: 鉄製の非接触シールを軸受側面に取り付けた軸受6204に、実施例または比較例のグリースを1.79~1.81g封入して、アキシャル荷重を4kgf加えて毎分3600回転で10~15分間運転し、軸受トルク値を測定した。そして、軸受転走面にグリースが進入しているかどうかの判定を軸受トルクのグラフパターンから評価し、チャーニングを○印、チャネリングを×印として表中に併記した。

【0037】(f)グリース寿命測定試験: 軸受6204に実施例または比較例のグリースを1.79~1.81g封入して、鉄製の非接触シールを軸受側面に取り付け、ラジアル荷重を6.8kgfとスラスト荷重を6.8kgf加えて、150℃の雰囲気で毎分1000回転の速度で内輪を回転した。そして、グリースの劣化や軸受外への漏洩によって軸受の回転トルクが過大になり、主軸を駆動している電動機の入力電流が制限電流を超過した時点をグリース寿命(時間数)とした。

【0038】(比較例4)比較例1において、ウレア系 30 増関剤に代えてリチウム石鹸系増関剤としてステアリン 酸リチウムを用いたこと以外は、全く同様にしてグリー スを製造した。 【0039】すなわち、ステアリン酸を基油の半量に加えて加熱し、これに水酸化リチウムを加えてケン化した。ケン化終了後、加熱脱水したリチウム石鹸を残り半量の基油に分散させ、冷却した。

6

【0040】得られたグリースについて、上記の(a)~(f)の試験を行ない、この結果を表3中に併記した。

[0041]

【表1】

	番号	}	実	施	例	
材料及び試験項目			1	2	3	
重基 量油 比の	PAO-a	(1)	0.70	0.65	0. 75	
	エステル袖-l	(4)	0. 30	0. 35	0.25	
基油粘度 (40℃)			40.6	44.0	35.0	
重全量配	基油		83	83	83	
%合	ウレア		12	12	12	
树	度	(a)	243	244	240	
離油度 (b		(b)	0.7	0. 8	0.7	
軸受トルク(gf cm) (c)		180	170	171		
軸受温度上昇 (℃) (d)		14	16	16		
流動学動性試験 (e)		(e)	0	0	0	
グリース寿命 (Hr) (f)			4179	4000	3800	

【0042】 【表2】

								8
	番	号		比	較		例	
材	#		1	2	3	4	5	6
基	PAO-a	· (1)	_	_		_	0. 60	0. 90
油	PAO-b	(2)	_	1	-		_	
Ø	PAO-c	(3)	_	_	1	_	_	_
重	环油—1	(4)	_	_	_	_	0. 40	0. 10
量	エステル袖-2	(5)	_	_		1	_	
比	盆 油	(6)	1	<u> </u>	_	_	_	-
基油料	b度 (40°	C)	95.0	30 . 5	46.0	26.0	47.4	33.6
全重配	基油		83	83	83	83	83	83
量合 %割	ウレア	(8)	12	12	12	_	12	12
스타 음	Li石鹼	(9)	_	_	_	12	_	-

[0043]

* *【表3】

番号		比	較		例	
試験項目	1	2	3	4	5	6
稠 度 (a)	280	299	243	250	239	240
離油度 (b)	1.6	1.6	1.6	1.5	0.5	0.6
軸受トルク(gf cm) (c)	170	210	430	157	63	70
軸受温度上昇(℃)(d)	17	22	18	12	17	13
流動革動性試験 (e)	×	×	×	×	×	×
グリース寿命 (flr) (f)	1059	1111	2623	986	2099	2100

【0044】表1および表3の結果からも明らかなよう に、全ての条件を満足する実施例1~3は、軸受トルク も安定して170~180gf·cmの範囲で適当であ り、離油度も0.7~0.8であり、その流動挙動はチ 長寿命であることが確かめられた。

【0045】これに対して、基油の種類が所定の取り合 わせでない比較例1~4は、チャネリングを示してグリ ースの寿命が2700時間に満たず、また大部分のもの の離油度が高かった。そして、基油の配合割合が所定範 囲外の比較例5、6では、離油度は低いものの軸受トル クが異常に低く、チャネリングを起こしてグリース寿命 は2100時間以下と短いものであった。

[0046]

【効果】この発明は、以上説明したように、特定の基油※50

※成分として合成炭化水素油とエステル系合成油とを採用 すると共に、これらを所定の配合割合で組成し、さらに 増稠剤としてウレア系化合物を採用したので、高温で耐 久性があり、しかも剪断を中止した状態では離油度の低 ャーニングを示しグリースの寿命も3800時間以上の 40 いものとなり、さらに剪斯を受けた状態ではチャーニン グの挙動を示すようになり、軸受から漏洩し難く高性能 の軸受封入用グリースとなる利点がある。

【図面の簡単な説明】

【図1】(a)チャネリング状態の時間(分)と軸受ト ルク変化量の関係を示すグラフ

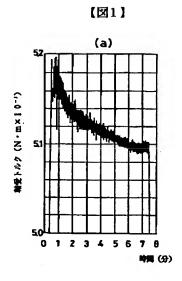
(b) チャネリング状態の時間と軸受トルクの関係を示 すグラフ

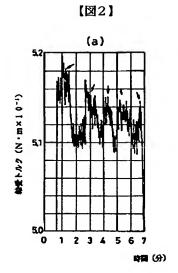
【図2】(a)チャーニング状態の時間(分)と軸受ト ルク変化量の関係を示すグラフ

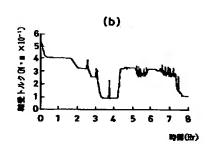
(b) チャーニング状態の時間と軸受トルクの関係を示

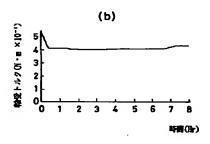
9

すグラフ









フロントページの続き

(51) Int. Cl.⁵

識別記号 广内整理番号

FΙ

技術表示箇所

C10N 30:08

40:02

50:10

(72)発明者 長谷川 英行

神戸市須磨区小寺町1丁目1番13号 日本

グリース株式会社内

(72)発明者 吉松 孝郎

神戸市須磨区小寺町1丁目1番13号 日本

グリース株式会社内

DERWENT-ACC-NO: 1995-019513

DERWENT-WEEK:

199503

COPYRIGHT 2006 DERWENT INFORMATION LTD

TITLE:

1 12 10

Bearing sealing grease with durability at high

temperature - obtd by adding urea! type

thickener to base

oil which in turn comprises hydrocarbon oil

with ester

type synthetic oil

PATENT-ASSIGNEE: NIPPON GREASE KK[NIGRN] , NTN CORP[NTNT]

PRIORITY-DATA: 1993JP-0100807 (April 27, 1993)

PATENT-FAMILY:

PUB-NO

PUB-DATE

LANGUAGE

PAGES

MAIN-IPC

JP 06306383 A

November 1, 1994

N/A

006

C10M 169/02

APPLICATION-DATA:

PUB-NO

APPL-DESCRIPTOR

APPL-NO

APPL-DATE

JP 06306383A

April 27, 1993

N/A

1993JP-0100807

INT-CL (IPC): C10M169/02, C10N030:08, C10N040:02, C10N050:10, C10M105:04 , C10M105:38 , C10M115:08 , C10M169/02

ABSTRACTED-PUB-NO: JP 06306383A

BASIC-ABSTRACT:

Bearing sealing grease is obtained by adding urea type thickener to base oil

obtained by compounding synthetic hydrocarbon oil with ester type synthetic oil

with weight ratio 0.65-0.75: 0.35-0.25.

As the synthetic hydrocarbon oil, poly alpha-olefin oil, polybutene,

copolymer with viscosity (40 deg. C) 20-100 cst and flash point at least 220

deg. C is pref. Polybutene can be used as such or after hydrogenation. As the

ester type synthetic oil, polyol ester oil, diester oil, polyester oil,

phosphoric acid ester, silicic acid ester or their complex ester oil with

viscosity (40 deg. C) 10-245 <u>cst</u> and flash point at least 220 deg C are prefd..

ADVANTAGE - Compsn. shows durability at high temp. and low oil sepn. in

stopping shearing and causes charring under shearing to make leakage $\ensuremath{\mathsf{from}}$

bearing difficult.

CHOSEN-DRAWING: Dwg.0/0

TITLE-TERMS: **BEARING** SEAL **GREASE** DURABLE HIGH TEMPERATURE OBTAIN ADD **POLYUREA**

TYPE THICKEN BASE OIL TURN COMPRISE HYDROCARBON OIL ESTER

TYPE

SYNTHETIC OIL

DERWENT-CLASS: A97 H07

CPI-CODES: A12-W02; H07-C;

ENHANCED-POLYMER-INDEXING:

Polymer Index [1.1]

017 ; G0033*R G0022 D01 D02 D51 D53 G0055*R G0044 G0033 D12 D10

D84 ; H0000 ; H0011*R ; S9999 S1376 ; P1150

Polymer Index [1.2]

017 ; P0839*R F41 D01 D63 ; S9999 S1376

Polymer Index [1.3]

017 ; ND01 ; Q9999 Q7896 Q7885 ; Q9999 Q7841 ; B9999 B4682 B4568 ; B9999 B3587 B3554

SECONDARY-ACC-NO:

CPI Secondary Accession Numbers: C1995-009016